# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

11-325784

(43)Date of publication of application : 26.11.1999

(51)Int.CI.

F28F 9/02

(21)Application number: 10-168700

(71)Applicant : DENSO CORP

(22)Date of filing:

16.06.1998

(72)Inventor: YAMAUCHI YOSHIYUKI

KOBAYASHI OSAMU

YAMAMOTO KEN

(30)Priority

Priority number: 10 65719

Priority date: 16.03.1998

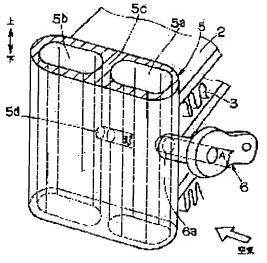
Priority country: JP

### (54) HEAT EXCHANGER

## (57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To enhance heating capacity by optimizing refrigerant supply to a tube from a header tank.

SOLUTION: A header tank 5 has perforated structure arranged such that refrigerant flows more through a first 🏅 header space 5a located on the upstream side of air flow than a second header space 5b located on the downstream side (A>B). Since the refrigerant can exchange heat efficiently, heating capacity and pressure resistance of the header tank 5 can be enhanced.



### LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]
[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]
[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

# (19)日本国特許庁 (JP) (12) 公開特許公報 (A)

### (11)特許出願公開番号

## 特開平11-325784

(43)公開日 平成11年(1999)11月26日

(51) Int.Cl.<sup>6</sup> F28F 9/02 識別記号 301

FΙ

F28F 9/02 301C

301D

301E

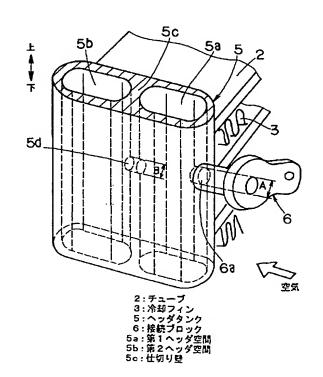
### 審査請求 未請求 請求項の数8 OL (全 8 頁)

(21)出願番号	特顯平10-168700	(71)出顧人	000004260 株式会社デンソー
(22)出顧日	平成10年(1998) 6月16日	(72)発明者	爱知県刈谷市昭和町1丁目1番地 山内 芳幸
(31) 優先権主張番号 (32) 優先日	特顯平10-65719 平10(1998) 3月16日		愛知県刈谷市昭和町1丁目1番地 株式会 社デンソー内
(33)優先権主張国	日本 (JP)	(72)発明者	· —
			愛知県刈谷市昭和町1丁目1番地 株式会 社デンソー内
		(72)発明者	山本 憲 愛知県刈谷市昭和町1丁目1番地 株式会
			社デンソー内
		(74)代理人	弁理士 伊藤 洋二 (外1名)

### (54) 【発明の名称】 器效交熱

### (57)【要約】

【課題】 ヘッダタンクからチューブに供給される冷媒 量の適正化を図ることにより、放熱能力の向上を図る。 【解決手段】 ヘッダタンク5を多穴構造とするととも に、空気流れ下流側に位置する第2ヘッダ空間5bよ り、空気流れ上流側に位置する第1ヘッダ空間5aに多 くの冷媒が流通するように (A>B) ヘッダタンク5を 構成する。これにより、冷媒を効率よく熱交換すること ができるので、放熱能力を向上させつつ、ヘッダタンク の耐圧強度強度を向上させることができる。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 流体が流通する複数本のチューブ(2) と、

前記チューブ (2) の長手方向一端側に接続されて前記 複数本のチューブ (2) に流体を分配供給するととも に、前記チューブ (2) の長手方向と直交する方向に延 びる分配ヘッダタンク (51)と、

前記チューブ (2) の長手方向他端側に接続されて前記 複数本のチューブ (2) から流出する流体を集合させる とともに、前記チューブ (2) の長手方向と直交する方 10 向に延びる集合ヘッダタンク (52) と、

前記分配ヘッダタンク(51)の長手方向に延びて前記分配ヘッダタンク(51)内を仕切るとともに、前記チューブ(2)と連通する第1、2ヘッダ空間(5a、5b)を形成する仕切り壁(5c)とを備え、

前記第1ヘッダ空間(5a)は、前記第2ヘッダ空間(5b)より空気流れ上流側に位置しており、

さらに、前記分配ヘッダタンク(51)は、前記第2ヘッダ空間(5b)より前記第1ヘッダ空間(5a)に多くの流体が流通するように構成されていることを特徴と 20する熱交換器。

【請求項2】 流体が流通する複数本のチューブ (2) と、

前記チューブ (2) の長手方向一端側に接続されて前記 複数本のチューブ (2) に流体を分配供給するととも に、前記チューブ (2) の長手方向と直交する方向に延 びる分配ヘッダタンク (51)と、

前記チューブ (2) の長手方向他端側に接続されて前記 複数本のチューブ (2) から流出する流体を集合させる とともに、前記チューブ (2) の長手方向と直交する方 30 向に延びる集合ヘッダタンク (52) と、

前記分配ヘッダタンク(51)の長手方向に延びて前記分配ヘッダタンク(51)内を仕切るとともに、前記チューブ(2)と連通する第1、2ヘッダ空間(5a、5b)を形成する仕切り壁(5c)と、

前記仕切り壁 (5 c) に形成され、前記両ヘッダ空間 (5 a 、5 b) 間を連通させる内部連通穴 (5 d) とを 備え.

前記第1ヘッダ空間 (5 a) は、前記第2ヘッダ空間 (5 b) より空気流れ上流側に位置しており、

さらに、前記分配ヘッダタンク (51) は、前記第2ヘッダ空間 (5b) より前記第1ヘッダ空間 (5a) に多くの流体が流通するように構成されていることを特徴とする熱交換器。

【請求項3】 前記分配ヘッダタンク (51) のうち前記第1ヘッダ空間 (5a) に対応する部位には、前記第1ヘッダ空間 (5a) と外部配管とを連通させる外部連通穴 (6a) が形成されており、

前記内部連通穴 (5 d) の開口面積は、前記外部連通穴 (6 a) の開口面積より小さいことを特徴とする請求項 so

2に記載の熱交換器。

【請求項4】 前記外部連通穴(6a)は、1本の前記 外部配管と連通する複数個の穴から構成されていること を特徴とする請求項3に記載の熱交換器。

【請求項5】 流体が流通する複数本のチューブ (2)

前記チューブ (2) の長手方向一端側に接続されて前記 複数本のチューブ (2) に流体を分配供給するととも に、前記チューブ (2) の長手方向と直交する方向に延 びる分配ヘッダタンク (51)と、

前記チューブ (2) の長手方向他端側に接続されて前記 複数本のチューブ (2) から流出する流体を集合させる とともに、前記チューブ (2) の長手方向と直交する方 向に延びる集合ヘッダタンク (52)と、

前記分配 $\sim$ ッダタンク(5 1)の長手方向に延びて前記分配 $\sim$ ッダタンク(5 1)内を仕切るとともに、前記チューブ(2)と連通する第1、2 $\sim$ ッダ空間(5 a、5 b)を形成する仕切り壁(5 c)と、

前記分配ヘッダタンク (51) の外部から前記両ヘッダ空間 (5a、5b) のうちいずれか一方の空間 (5a) および前記仕切り壁 (5c) を貫通して他方側の空間 (5b) に達するとともに、外部配管に接続されるパイプ手段 (7) とを備え、

前記パイプ手段(7)には、前記第1ヘッダ空間(5a)に向けて開口する第1開口部(7a)および前記第2ヘッダ空間(5b)に向けて開口する第2開口部(7b)が形成され、

前記第1ヘッダ空間(5a)は、前記第2ヘッダ空間(5b)より空気流れ上流側に位置しており、

さらに、第2開口部 (7b) の開口面積は、前記第1開口部 (7a) の開口面積より小さいことを特徴とする熱交換器。

【請求項6】 前記パイプ手段(7)は、前記パイプ手段(7)の長手方向に延びる複数個の穴(7c)からなる多穴構造であることを特徴とする請求項5に記載の熱交換器。

【請求項7】 流体が流通する複数本のチューブ(2) と、

前記チューブ (2) の長手方向一端側に接続されて前記 複数本のチューブ (2) に流体を分配供給するととも に、前記チューブ (2) の長手方向と直交する方向に延 びる分配ヘッダタンク (51)と、

前記チューブ (2) の長手方向他端側に接続されて前記 複数本のチューブ (2) から流出する流体を集合させる とともに、前記チューブ (2) の長手方向と直交する方 向に延びる集合ヘッダタンク (52) と、

前記分配ヘッダタンク(51)の長手方向に延びて前記分配ヘッダタンク(51)内を仕切るとともに、前記チューブ(2)と連通する第1、2ヘッダ空間(5a、5b)を形成する仕切り壁(5c)と、

2

3

前記分配ヘッダタンク (51)の側面に配設され、外部 配管に接続されて前記両ヘッダ空間 (5a、5b) に流 体を供給する供給部材 (8) と備え、

前記第1ヘッダ空間 (5 a) は、前記第2ヘッダ空間 (5 b) より空気流れ上流側に位置しており、

さらに、前記供給部材(8)は、前記第2ヘッダ空間 (5 b) より前記第1ヘッダ空間(5 a) に多くの流体 を供給するように構成されていることを特徴とする熱交 換器。

【請求項8】 流体が流通する複数本のチューブ (2) と.

前記チューブ (2) の長手方向一端側に接続されて前記 複数本のチューブ (2) に流体を分配供給するととも に、前記チューブ (2) の長手方向と直交する方向に延 びる分配ヘッダタンク (51)と、

前記チューブ (2) の長手方向他端側に接続されて前記 複数本のチューブ (2) から流出する流体を集合させる とともに、前記チューブ (2) の長手方向と直交する方 向に延びる集合ヘッダタンク (52) と、

前記分配ヘッダタンク (51) の長手方向に延びて前記 20 分配ヘッダタンク (51) 内を仕切るとともに、前記チューブ (2) と連通する第1、2ヘッダ空間 (5a、5b) を形成する仕切り壁 (5c) と、

前記分配ヘッダタンク (51)の側面に配設され、外部 配管に接続されて前記両ヘッダ空間 (5a、5b) それ ぞれに流体を供給する供給部材 (8) と備えることを特 徴とする熱交換器。

### 【発明の詳細な説明】

### [0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、熱交換器に関するもので、二酸化炭素(CO2)を冷媒とする冷凍サイクル(以下、CO2 サイクルと呼ぶ。)のごとく、高圧側の圧力が冷媒の臨界圧力を越える冷凍サイクル(以下、超臨界冷凍サイクルと呼ぶ。)の放熱器に適用して有効である。

### [0002]

【従来の技術】超臨界冷凍サイクルの放熱器に限らず、 熱交換器の一般的な構造は、特開平3-260596号 公報に記載のごとく(図13参照)、流体が流通するチューブ2と、このチューブ2の両端に接合された略円管 40 状のヘッダタンク5とから構成されている。

### [0003]

【発明が解決しようとする課題】ところで、CO2 サイクルでは、高圧側の圧力がフロンを冷媒とする冷凍サイクル(以下、通常サイクルと呼ぶ。)の約10倍程度に達するので、上記公報に記載のごとく、略円管状のヘッダタンク5で所望の耐圧強度を得ようとすると、ヘッダタンク5の大型化および質量増を招いてしまう。

【0004】そこで、発明者等は、図14に示すよう

に、ヘッダタンク5の長手方向に延びてヘッダタンク5内を仕切るとともに、チューブ2と連通する第1、2ヘッダ空間5a、5bを形成する仕切り壁5cを設けることで、ヘッダタンク5の大型化を防止しつつ、ヘッダタンク5の耐圧強度の向上を図ったものを試験検討した。しかし、上記検討品では、上記公報に記載のヘッダタンク5と異なり、ヘッダタンク5内が複数個の空間5a、5bが形成されているので、同一のチューブ2において、第1ヘッダ空間5aからチューブに供給される冷媒量(流体量)と、第2ヘッダ空間5bからチューブに供給される冷媒量(流体量)との相違が大きく、十分な放熱能力を得ることができないという問題が新たに発見した。

【0005】また、ヘッダタンク5内が複数個の空間5a、5bに仕切られているため、各空間5a、5bに冷媒を確実に供給することができないという問題があった。本発明は、上記点に鑑み、第1に、両ヘッダ空間からチューブに供給される流体量の適正化を図ることにより、放熱能力の向上を図ることを目的とし、第2に、複数個の空間5a、5bに確実に流体を供給することを目的とする。

### [0006]

【課題を解決するための手段】本発明は、上記目的を達成するために、以下の技術的手段を用いる。請求項1~4に記載の発明では、分配ヘッダタンク(51)は、空気流れ下流側に位置する第2ヘッダ空間(5b)より、空気流れ上流側に位置する第1ヘッダ空間(5a)に多くの流体が流通するように構成されていることを特徴とする。

【0007】これにより、空気温度が高い空気流れ下流側に位置するチューブ(2)内の部位よりも、空気温度が低い空気流れ上流側に位置するチューブ(2)内の部位に多くの流体を流通させることができるので、効率良く流体を熱交換することができ、熱交換器の放熱能力を向上させることができる。以上に述べたように、本発明によれば、分配ヘッダタンク(51)の大型化を防止しつつ、分配ヘッダタンク(51)の耐圧強度の向上を図りながら、熱交換器の放熱能力を向上させることができる。

【0008】なお、請求項3に記載の発明のごとく、内部連通穴(5d)の開口面積を外部連通穴(6a)の開口面積より小さくすることにより、第2ヘッダ空間(5b)より第1ヘッダ空間(5a)に多くの流体が流通するように構成してもよい。請求項4に記載の発明では、外部連通穴(6a)は、1本の外部配管と連通する複数個の穴から構成されていることを特徴とする。

【0009】これにより、分配ヘッダタンク(51)の 耐圧強度を過度に低下させることなく、外部連通穴(6 a)の開口面積を拡大することができる。請求項5に記 載の発明では、分配ヘッダタンク(51)の外部から両 ヘッダ空間 (5 a 、5 b) のうちいずれか一方の空間

は、冷却フィン3の表裏両面に被覆されたろう材によりろう付けされている。また、チューブ2の長手方向一端 (紙面左側)には、各チューブ2に冷媒を分配供給するとともに、チューブ2の長手方向と直交する方向に延びる分配ヘッダタンク51が接続されており、チューブ2の長手方向他端(紙面右側)には、各チューブ2から流出する冷媒を集合させるとともに、チューブ2の長手方

されている。

(5 a) および仕切り壁(5 c) を貫通して他方側の空間(5 b) に達するとともに、外部配管に接続されるパイプ手段(7) を備え、かつ、パイプ手段(7) に、空気流れ上流に位置する第1へッグ空間(5 a) に向けて開口する第1開口部(7 a)、および空気流れ下流側に位置する第2へッグ空間(5 b) に向けて開口する第2開口部(7 b)を形成し、さらに、第2開口部(7 b)の開口面積を第1開口部(7 a)の開口面積より小さいことを特徴とする。

【0016】そして、分配ヘッダタンク51の上方側には、CO2 サイクルの圧縮機(図示せず)の吐出側に接続された外部配管(図示せず)と分配ヘッダタンク51内とを連通接続させる接続ブロック61が接合されており、一方、集合ヘッダタンク52の下方側には、CO2サイクルの減圧装置(図示せず)側に接続された外部配管(図示せず)と集合ヘッダタンク52内とを連通接続させる接続ブロック62が接合されている。

向と直交する方向に延びる集合ヘッダタンク52が接続

【0010】これにより、請求項1に記載の発明と同様に、第2ヘッダ空間(5b)より第1ヘッダ空間(5a)に多くの流体が流通するような構成となるので、熱交換器の放熱能力を向上させることができる。なお、請求項6に記載の発明のごとく、パイプ手段(7)を多穴構造としてもよい。

【0017】なお、以下、両へッダタンク51、52を総称してヘッダタンク5と呼び、両接続プロック61、62を総称して接続プロック6と呼ぶ。ところで、ヘッダタンク5内には、図2に示すように、ヘッダタンク5の長手方向に延びてヘッダタンク5内を仕切るとともに、チューブ2と連通する2つのヘッダ空間5a、5bを形成する仕切り壁(内柱部)5cが一体成形されており、この仕切り壁5cのうち接続ブロック6に対応する部位には、2つのヘッダ空間5a、5b間を連通穴5dが形成されている。

【0011】請求項7に記載の発明では、分配ヘッダタンク (51)の側面に配設された供給部材 (8)は、空気流れ下流側に位置する第2ヘッダ空間 (5b)より上流側に位置する第1ヘッダ空間 (5a)に多くの流体を20供給するように構成されていることを特徴とする。これにより、請求項1に記載の発明と同様に、第2ヘッダ空間 (5b)より第1ヘッダ空間 (5a)に多くの流体が流通するような構成となるので、熱交換器の放熱能力を向上させることができる。

【0012】請求項8に記載の発明では、分配ヘッダタンク (51)の側面に配設され、外部配管に接続されて前記両ヘッダ空間 (5a、5b) それぞれに流体を供給する供給部材 (8) と備えることを特徴とする。これにより、仕切り壁 (5c) を有するヘッダタンク5であっても、両ヘッダ空間 (5a、5b) に確実に冷媒を供給することができる。

【0019】因みに、仕切り壁5cのうちチューブ2側には、図3に示すように、チューブ2のうち仕切り壁5cに対応する部位にある穴21に冷媒を流通させるために、連通路5eが形成されている。次に、本実施形態の特徴を述べる。本実施形態によれば、空気流れ下流側に位置する第2へッダ空間5bよりも、空気流れ上流側に位置する第1へッダ空間5aに多くの冷媒が流通するように構成されているので、空気温度が低い高い空気流れ下流側に位置するチューブ2の穴21よりも、空気温度が高い空気流れ上流側に位置するチューブ2の穴21に多くの冷媒を流通させることができる。したがって、効率良く冷媒を冷却するこのができるので、放熱器1の放

【0013】因みに、上記各手段の括弧内の符号は、後述する実施形態記載の具体的手段との対応関係の例を示すものである。

[0014]

【発明の実施の形態】 (第1実施形態) 本実施形態は、本発明に係る熱交換器をCO2 サイクル用の放熱器1に適用したものであって、図1は放熱器1を空気流れ上流側から見た正面図である。図1中、2は冷媒(CO2)が流通するアルミニウム合金製の偏平チューブ(以下、チューブと略す。)であり、このチューブ2内には、チューブ2の長手方向に延びる穴21が複数個形成されている(図3参照)。そして、チューブ2の間には冷媒と空気との熱交換を促進するアルミニウム製の冷却フィンが配設されており、この冷却フィン3とチューブ2とにより熱交換コア部4が形成されている。

【0015】なお、チューブ2は、引き抜き加工または が高い空気流れ上流側に位置するチューブ2の穴21に 押し出し加工にて一体成形されており、冷却フィン3は 多くの冷媒を流通させることができる。したがって、効 ローラ成形法により波状に形成されており、両者2、3 50 率良く冷媒を冷却するこのができるので、放熱器1の放

熱能力の向上を図ることができる。

【0020】以上に述べたように、本実施形態に係る放 熱器1によれば、ヘッダタンク5の大型化を防止しつ つ、ヘッダタンク5の耐圧強度の向上を図りながら、放 熱器1の放熱能力の向上を図ることができる。

(第2実施形態)ところで、本発明では、ヘッダタンク5内に複数本のヘッダ空間5a、5bが形成されているので、ヘッダタンク5の断面外形状は、図3に示すように、チューブ2と同様にに略長円(楕円)形状となってしまう。このため、外部連通穴6aの開口面積S2を拡 10大しようとすると、外部連通穴6aの開口形状は、図4に示すように、ヘッダタンク5の長手方向に延びる長円状または楕円状になってしまう。

【0021】しかし、外部連通穴6aの開口形状を長円 状または楕円状としてしまうと、ヘッダタンク5の耐圧 強度が低下してしまうという問題が新たに発生する。そ こで、本実施形態は、図4に示すように、外部連通穴6 aを複数個とすることにより、内部連通穴5dの開口面 積Siを外部連通穴6aの開口面積S2より小さくする とともに、複数個の外部連通穴6aを1個の接続ブロッ 20 ク6を介して1本の外部配管に連通させている。

【0022】これにより、複数個の外部連通穴6a各々の開口面積(開口径)を小さくすることができるので、ヘッダタンク5の耐圧強度が大きく低下することを防止できる。したがって、本実施形態では、ヘッダタンク5の耐圧強度が大きく低下することを防止しつつ、内部連通穴5dの開口面積Slを外部連通穴6aの開口面積Slより小さくすることができる。

【0023】(第3実施形態)本実施形態は、図6に示すように、ヘッダタンク5の外部から第1ヘッダ空間51 および仕切り壁5cを貫通して第2ヘッダ空間5bに達するアルミニウム製のパイプ(パイプ手段)7を接続ブロック6に一体ろう付け接合したものである。なお、接続ブロック6はパイプ7を介してヘッダタンク5に一体ろう付け接合されている。

【0024】そして、パイプ7には、第1ヘッダ空間5 aに向けて開口する第1開口部7aおよび第2ヘッダ空間5bに向けて開口する第2開口部7bが形成されており、第2ヘッダ空間5bより第1ヘッダ空間5aに多くの冷媒を流通させるべく、第2開口部7bの開口面積が第1開口部7aの開口面積より小さくなっている。これにより、パイプ7がヘッダタンク5の強度部材の一部を構成するので、ヘッダタンク5の耐圧強度を向上させることができる。

【0025】 (第4実施形態) 本実施形態は、第3実施 形態において、図7に示すように、パイプ7をその長手 方向に延びる複数個の穴7cからなる多穴構造としたも のである。これにより、パイプ7の耐圧強度を向上させ ることができる。

(第5実施形態) 本実施形態は、図8に示すように、両 50

8

ヘッダ空間5a、5bに冷媒(流体)を供給する供給部材8をヘッダタンク5の側面に配設したものである。なお、供給部材8は、接続ブロック61(6)及びパイプ7から構成されている。

【0026】そして、パイプ7 (供給部材8) のうち、第1へッダ空間5aと連通する第1連通部71の断面積は、図9に示すように、第2へッダ空間5bと連通する第2連通部72の断面積より大きくなっていため、第2へッダ空間5bより第1へッダ空間5aに多くの冷媒が供給される。なお、図9の(b)、(c)中、71aは第1連通部71が挿入される穴部であり、72aは第2連通部72が挿入される穴部である。また、接続ブロック61、パイプ7及びヘッダタンク5は、ろう付け接合にて一体化されている。

【0027】 (第6実施形態) 第5実施形態では、接続 ブロック6とパイプ7とをろう付けすることにより、供 給部材8を形成したが、本実施形態は、図10に示すよ うに、切削加工とダイカスト等の鋳造とにより一体成形 してもよい。

(第7実施形態) 本実施形態は、図11に示すように、 穴部71a (第1連通部71) の断面積と穴部72a (第2連通部72) の断面積とを等しくしたものである。

【0028】これにより、仕切り壁5cを有するヘッダタンク5であっても、両ヘッダ空間5a、5bに確実に冷媒を供給することができる。ところで、上述の実施形態では、分配ヘッダタンク51および集合ヘッダタンク52は共に等しい構造であったが、本発明は、少なくとも分配ヘッダタンク51が上述した構造となっていればよい。

【0029】また、第3、4実施形態では、パイプ7を第1へッダ空間5a側から挿入したが、これらの実施形態はこれに限定されるものではなく、パイプ7を第2へッダ空間5b側から挿入してもよい。また、本発明に係る熱交換器はCO2サイクル用の放熱器に適用が限定されるものではなく、その他の流体圧が高い熱交換器にも適用することができる。

【0030】また、上述の実施形態では、冷媒が一方向にのみ流通する、いわゆる全パス型の熱交換器であったが、本実施形態に係る熱交換器は、冷媒の流通方向が変化する、いわゆるUターンまたはSターン型の熱交換器でもよい。また、上述の実施形態では、ヘッダタンク5は、引き抜き又は押し出し加工により一体成形されていたが、図12に示すように、チューブ2側のコアプレート501と、このコアプレート501と共に両ヘッダ空間5a、5bを構成するタンク本体502とを接合することによりヘッダタンク5を形成してもよい。

### 【図面の簡単な説明】

【図1】第1実施形態に係る放熱器の正面図である。

【図2】第1実施形態に係るヘッダタンクの拡大斜視図

である。

【図3】第1実施形態に係るヘッダタンクの断面図である。

【図4】ヘッダタンクの側面図である。

【図 5】第2実施形態に係るヘッダタンクの拡大斜視図である。

【図6】第3実施形態に係るヘッダタンクの拡大斜視図である。

【図7】パイプの断面図である。

【図8】第5実施形態に係る放熱器の正面図である。

【図9】 (a) は供給部材の斜視図であり、 (b) はヘッダタンクの断面図であり、 (c) はヘッダタンクの側面図である。

【図10】第6実施形態に係る供給部材の斜視図である。

【図11】 (a) は第7実施形態に係る供給部材の斜視

10

図であり、(b)はヘッダタンクの側面図である。

【図12】ヘッダタンクの変形例である。

【図13】従来の技術に係るヘッダタンクの拡大斜視図である。

【図14】試作検討品に係るヘッダタンクの拡大斜視図である。

### 10 【符号の説明】

2…チューブ、3…冷却フィン、5…ヘッダタンク、6 …接続ブロック、5 a …第1ヘッダ空間、5 b …第2ヘ ッダ空間、5 c …仕切り壁。

